



Г О С У Д А Р С Т В Е Н Н Ы Й С Т А Н Д А Р Т

100 5 10⁶

22372—77

100 5 - 10

22372-77

Dielectric materials. Methods of determination of
permittivity and powerfactor with in a frequency
range of 100 to 5- 10^6 Hz *¹

9141— 65,
13671—68

18 1977 . 424

01.01 1978 .
01.01 1983 .

100 5-10® .

()

tg6

60

250° .

0,015 .

PC 604—70 PC 3277—71

1.

1.1. ,

1.2. ,

1.3. , , , ,

1978 .

1.4.

, , ,
 $\pm 4\%$.
 30 2,5 15 , — 10
 . 10.
 (>30)

1.5.

t
 $\pm(0,0 +0,0002)$
 0,05 2% 0,05 5%

1.6.

1.7.

6581—75.

2.

2.1.

,
)
 ,
 , 100 $5 \cdot 10^2 \dots 6$
 ;
)

 $\pm 3\%$,

, 1%
 ,

 $\pm 1\%$;

)

,

,

,

-

35 ;
)

(),

»

tg

20 1000 ,

;

: ±(0,01 +1)

±(0,05 tg6 +0,0002)

2.2,

tg .

, tg6

, ,

,

,

,

:

)

;

)

,

)

;

)

;

)

2° .

;

)

;

)

1 15°

± ;

)

,

±

,

;

,

;

. 4 22372—77

)
 ,
 (,)
2.3.

3.**3.1.****6433.1—71 48 , — 6581—75.****3.2.****3.2.1.****3.2.2.**

(. . 1)
 1,
 () 3.

: 1; 2,5; 5; 7,5; 10 ,

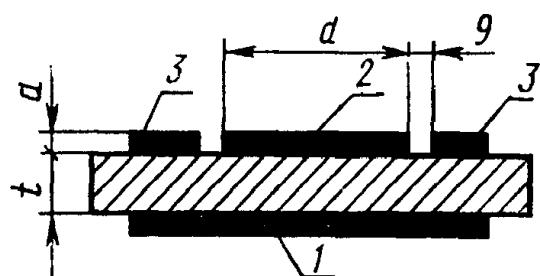
g

1 , — 0,2 .

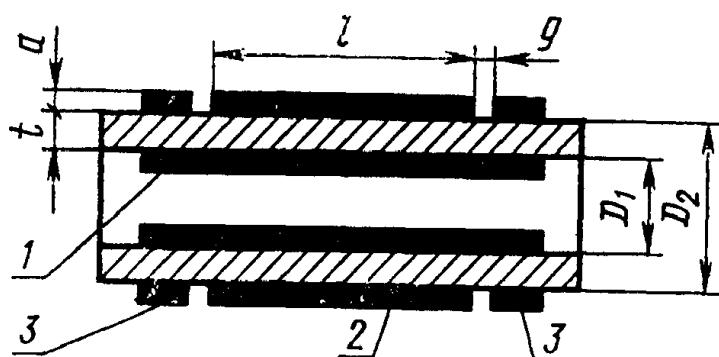
7,5 30 ,
 1 .

, 1 . 1.
 0,

3.2.3.



$$= 0,0695 \frac{(d+g-g)^2}{t}$$



$$C_0 = \frac{0,2416 (l + B \cdot g)}{\lg \frac{D_2}{D_1}}$$

$$= 1 - 2,932 J \operatorname{Igch} \left(0,7854 \cdot \frac{g}{t} \right), \quad t < t;$$

$- 1, \quad > /.$

(. 2)

3.2.2.

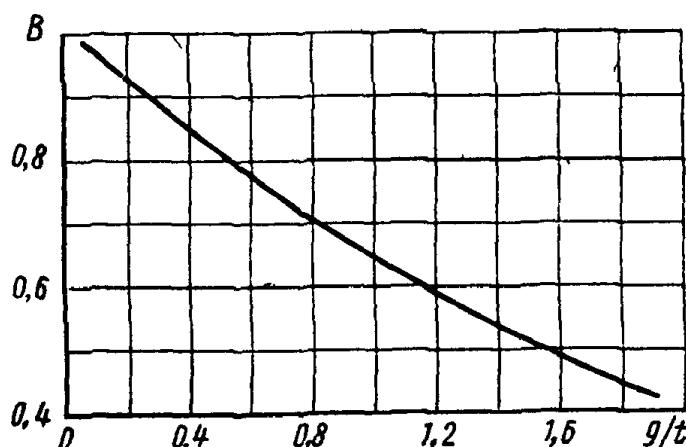
1%

. 6

22/72—77

$$= ; - (+), \quad (1)$$

—|-



. 1

tg6

$$\text{tg}6' = -\text{tg}d', \quad (2)$$

tg\$' —

. 2

. 2.

3.3.

3.3.1.

)

18394—73

—

618—73

30

).

(

,

50

,

-

15

5775—68.

10916—74

5774—76,

—

(tg6'

3-10~4);

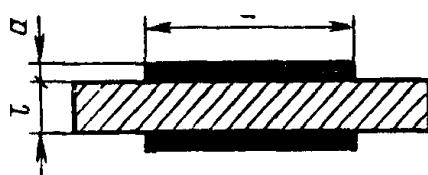


$$\alpha = 0,0695 \frac{d^2}{t}$$

$$\begin{aligned} & a < J \\ & = n d (0,029 - 0,058 \lg \alpha) ; \\ & a \ll \\ & = n (0,0326 \lg \alpha L + 2 + \\ & + 0,0031) . \end{aligned}$$

$$2 = 0,0326 [(1 + f L_{\alpha}) \lg (\alpha +$$

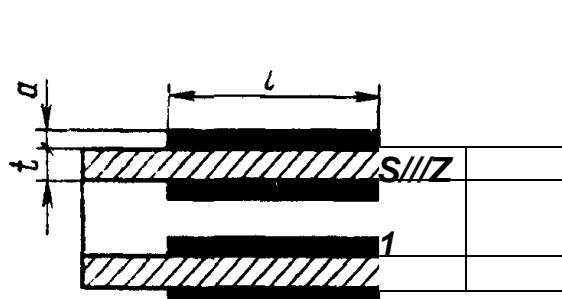
$$+ \frac{\alpha}{t} \frac{\alpha}{t^2} \frac{\alpha}{t^3})]$$



$$\begin{aligned} & C_e = n d (0,019 e_r - \\ & - 0,058 \lg \alpha + 0,010) \end{aligned}$$

$$\alpha = 0,0695 \frac{a}{t}$$

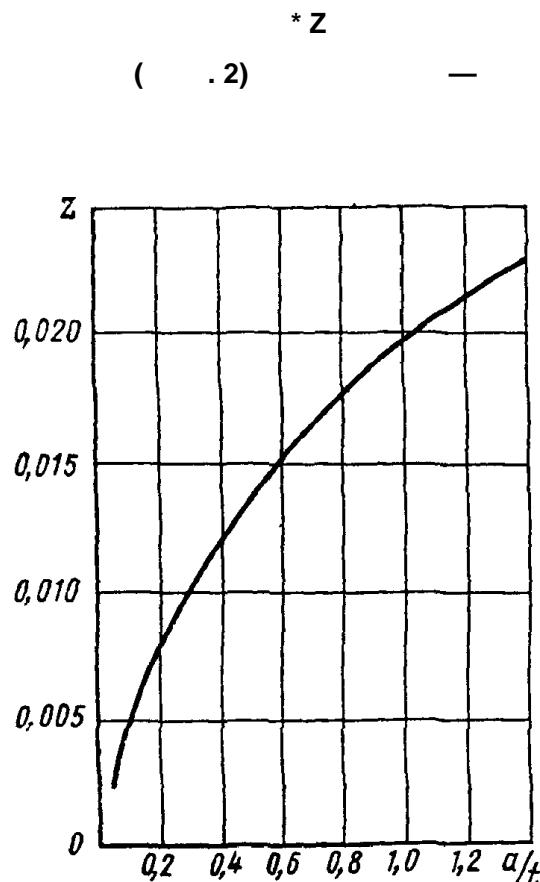
$$\begin{aligned} & \alpha < t \\ & \alpha = r t d (0,041 e_r' - \\ & - 0,077 \lg \alpha + 0,045) \end{aligned}$$



$$\frac{0,2416}{i_g E i} \frac{-}{t}$$

$$\begin{aligned} & \frac{t}{D t} < 0,1 \quad \alpha < t \\ & C_e = n_i (Z) i + \alpha (0,019 e_r - \\ & - 0,058 \lg \alpha + 0,010) \end{aligned}$$

e_r



Черт. 2

5632—72,

10-

2789—73.

3.3.2.

3.3.3.

(. 3.3.1 , ,),
1,5—2

3.3.4.

, ±(0,005 L + 0,01) , L —

3.3.5.

0,1

6581—75.

3.4.

3.4.1.

3.3,

3.2.

1

3.4.2.

()

)

0,03

)

)

0,0001.

3.4.3.

0,1

10±2 / 2;

3.

1

)

t"

± (0,01t" + 0,00025) ;

)

3.2.

5

600

^

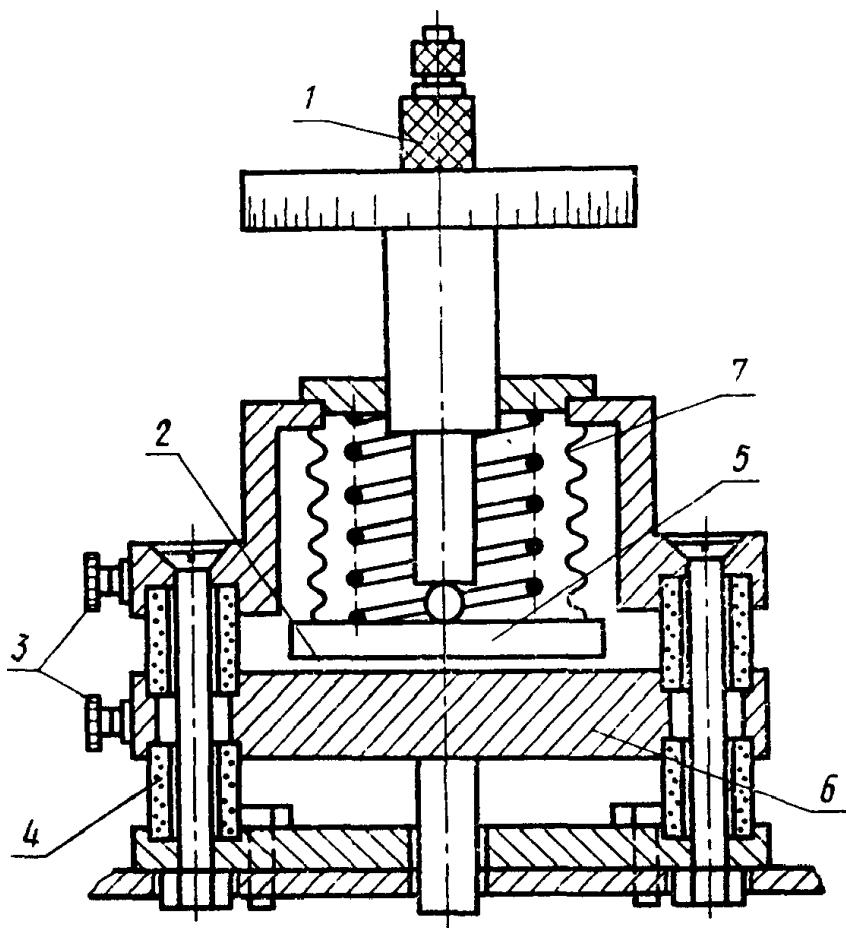
)

2789—73;

10-

)

0,01



Черт. 3

<i>1—</i>	<i>; 2—</i>	<i>5—</i>
<i>3—</i>	<i>; 4—</i>	<i>7—</i>
<i>;</i>	<i>—</i>	<i>;</i>

t'',

3.4.4.

4.

4.1.

2.1,

4.2.

15—35°

45—80%,

4.3.

)

(

4.4.

(

)

2°

4.5.

(

)

15°

20

10

(,)

(,)

12

22372—77

5.

5.1.

 θ^*

$$\epsilon = \frac{C_x}{C_0}$$

(3)

($= 1,00053$).

5.2.

(3)

1, 2 3.

(1).

(2).

tg5

5.3.

(. 3-4.3)

(4)

 t' — t'' —

(. 3.4.3).

5.4.

tg6

$$\operatorname{tg}6 = -\sqrt{-(\operatorname{tg}6_1 - \operatorname{tg}6_2)}, \quad (5)$$

tgdi—

;

tg6₂—

;

]—

, , ;

—

, , ,

$$= 0,0695,$$

(6)

d—

;

,

-

),

$$\text{tg6} = \frac{Q_i - Q_i}{Q_i \cdot Q_2} \cdot \frac{C_{\text{pes}}}{C_x} \quad (7)$$

Q₁—

,

-

;

Q₂—

,

;

—

,

,

,

—

,

(6).

(. 3.4.4)

. 3.

5.6.

)

Ci—

,

,

-

;

0—

,

;

)

$$= \frac{1 - u}{1 + u}$$

(9)

—

, ,

(10).

,

 $\operatorname{tg} 6$

1.

()

ex-¹1 , *0
, ~7, $t' o, = 0;$ $t - (t_o - t_o)$ $\operatorname{tg} 6_x = \operatorname{tg} + \operatorname{tg}$

2.

—

$$\begin{aligned} & \begin{array}{c} * \\ \text{X} \\ |+tg^*x \\ (\text{Cf}+\text{AC}) \cdot (|+tg^26_c) \\ \text{C}_c+\text{Af}[\text{C}_c-(\text{C}_c+\text{AC}) \cdot (|+tg^25_c)] \end{array} \\ & \boxed{\quad} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} & \operatorname{tg} 6^* = \operatorname{tg} 6_c - f A \operatorname{tg} 6 M X \\ & \frac{(\text{Cf}+\text{AC}) (|+tg^26_c)}{\text{Cf}+\text{M}[\text{C}_f - (\text{C}_f+\text{AC}) (|+tg^26_c)]} \end{aligned}$$

1

 $\operatorname{tg} 6x < 0, l,$

$$\begin{array}{c} - \\ \hline 1 / \\ \hline \text{efCo} + \text{AC} t \end{array}$$

$$\operatorname{tg} - \operatorname{tg} 6_c + Af - f A \operatorname{tg} 6 \frac{Zt}{Zt}$$

3.

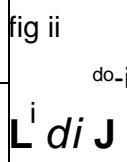
—

 $(\operatorname{tg} < 0, 1)$

ex-

$$\begin{array}{c} j \text{ AC} \\ \text{C}, \bullet \\ \hline \text{if}^+ \\ \text{di}^+ \end{array}$$

$$\operatorname{tg} 6_x = \operatorname{tg} 6_c + A \operatorname{tg} 6 X$$



4.

—

$$\begin{array}{c} (\operatorname{tg} < 0, 1) \\ \bullet \quad \bullet \quad \bullet \quad \bullet \quad \bullet \end{array}$$

$$\operatorname{lg} 6x = \operatorname{tg} 6c + Af - f i - A \operatorname{tg} 6$$

$$\begin{aligned}
 & \left(\frac{\text{tg} \alpha_1}{\text{tg} \alpha_2} \right) = \frac{M}{1 - M} \\
 & \text{Cf} = \text{et} - \text{Co} = \frac{\text{et}}{(1 - M)} = 1,00; \\
 & \text{tg} \alpha_0 = 0,08854 \frac{\text{tg} \alpha_1}{\text{tg} \alpha_2} = \frac{\text{tg} \alpha_1}{\text{tg} \alpha_2} \cdot \frac{1}{1 + \frac{\text{tg}^2 \alpha_1}{\text{tg}^2 \alpha_2}} = \frac{\text{tg} \alpha_1}{\sqrt{1 + \frac{\text{tg}^2 \alpha_1}{\text{tg}^2 \alpha_2}}} = \frac{\text{tg} \alpha_1}{\sqrt{1 + \frac{\text{tg}^2 \alpha_1}{\text{tg}^2 \alpha_2}}}; \\
 & \text{tg} \alpha_0 = -\frac{5}{1} \cdot \frac{\text{tg} \alpha_1}{\sqrt{1 + \frac{\text{tg}^2 \alpha_1}{\text{tg}^2 \alpha_2}}}, \quad (11)
 \end{aligned}$$

5.7. **tg6**

)

$$\text{tge-tgs,--g-tgio;} \quad (11)$$

)

$$\text{tg8} = -\frac{5}{1} (\text{tg} \alpha_1 - \text{tg} \alpha_0), \quad (12)$$

$$\text{tg} \alpha_0 = \frac{\text{tg} \alpha_1}{\sqrt{1 + \frac{\text{tg}^2 \alpha_1}{\text{tg}^2 \alpha_2}}};$$

$$\text{Ci} = \text{tg} \alpha_1 = \frac{\text{tg} \alpha_1}{\sqrt{1 + \frac{\text{tg}^2 \alpha_1}{\text{tg}^2 \alpha_2}}};$$

5.8.

$\pm 4\%$.

5.9.

$$\pm (0,07 \text{tg} \alpha_0 - 0,0002).$$

5.10.

s

$$J = V W - 03) \quad (13)$$

$$] = -e j \quad] = '6 - \text{tg} \alpha_0;$$

)

. 16

22372—77

fi, tg6i —, \bar{tg}^6 — ;**5.11.**

, , : (. .);
) - , ; ;
) , ; ;
) , ; ;
) ;
) ;
) (, ;
) ;
) ;

6.**6.1.**

, , , 22261—76.

6.2.

; () ; ;

6.3.

	,		
« -2 »	$10^2 - 10^{1*}$	$\text{tg } -'(0,5 \cdot 10^{-*} - 1)$	$\text{tg } 6 - \frac{0,003}{\pm (54 - \frac{0,01}{\text{tg } 6})} / -(0,02 - 2) \%$
-589	1	$-\{0,01 - 40\}$ $\text{tg } -(3 \cdot 10^{-4} - 0,1)$	$e - \pm(o, i + J -) \%$ $\text{tg } 6 - \frac{\pm (0,02 \text{tg } 6 + 3 \cdot 10^{-4})}{\pm (0,02 \text{tg } 6 + 3 \cdot 10^{-4})}$
4—7	$50 - 35 \cdot 10^s$	-(25-459)	-
4—10	1-100	-(80—110000)	$\pm(1;2)\%$
7—4	01 1	$-(10 - 4^{-8})$ $\text{tg } -(<^*005 - 0,1)$	$\sim \pm(2 +) \%$ $\text{tg } \pm (5 \cdot 10^3 + 0,1)$
-8—4	1	$-(0, - 15,999 \cdot 10^{-4})$ $\text{tg } 6 - (5 \cdot 10^{-4} - 999 \cdot 10^{-4})$	$-0,001 + 0,02 +$ $\text{tg } \pm (0,02 \text{tg } 6 + 5 \cdot 10^{-4})$
« »	0,00001-0,1	$-(0,01 - 400)$ $\text{tg } 6(J0^{-i})$	$-(0,1 - 2,0) \%$ $\text{tg } - 5 20\%$

1 22372—77

100 5-10®

22.02.83

887, 904

01.07.83

300-10®	<p>: (3164—81 3166—81).</p> <p>)»;</p> <p> 3164—81 3166—81 (. 1.4, 1.5, 2.2 (,), 5.8, 5.9.</p> <p> ».</p> <p> 2.1 (,). : « » ». »; « » ».</p> <p> 3.3.4. : « » ».</p> <p> 6 .1 . : 9763—67 22261—82.</p> <p> . « ».</p> <p style="text-align: center;">— 2:</p>	<p>: «(1985 . 15</p> <p> : « 2)».</p> <p> : « » » ».</p> <p> : « » ».</p> <p> : « » ».</p> <p> : « » ».</p>
---------	--	---

« 2

22372-77

3164—81 3166—81

3164-81	<p>. 1 22372—77 3166—81.</p> <p>. II 22372—77, . 2.1 3166—81.</p> <p>3164—81 . 1.4 3166—81.</p> <p>. III 22372—77 3164—81 . 1.5 3166—81.</p> <p>. IV 22372—77 3166—81.</p> <p>. V 22372—77 3166—81».</p>	<p>. III . 4 4 1 _____ 4 4 4</p> <p>. 4.1; 4 1 1 _____ 4 1 4</p> <p>. 4.2; 4.2.1—4 2 3-4 3 - 43 1 _____ 4 3 10</p> <p>. 4.4.4; 4.4 5 3164 _____ 81</p> <p>. 4.2.4; 5; 6 3164—81</p>
---------	--	--

(6 1983 .)